PCT

WELTORGANISATION FÜR GEISTIGES EIGENTUM Integnationales Büro

OHP)

INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

(51) Internationale Patentklassifikation 7:

H04B 7/00

A2

(11) Internationale Veröffentlichungsnummer:

WO 00/35116

B 7/00

Veröffentlichungsdatum:

(43) Internationales

15. Juni 2000 (15.06.00)

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/DE99/04031

(22) Internationales Anmeldedatum:

10. Dezember 1999

(10.12.99)

(30) Prioritätsdaten:

198 58 951.4

10. Dezember 1998 (10.12.98) DE

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): HEIN-RICH-HERTZ-INSTITUT FÜR NACHRICHTENTECH-NIK BERLIN GMBH [DE/DE]; Einsteinufer 37, D-10587 Berlin (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): BOCHE, Holger [DE/DE]; Dönhoffstrasse 36a, D-10318 Berlin (DE). BRONZEL, Marcus, J. [DE/DE]; Eisenacher Strasse 17, D-01309 Dresden (DE). KUHWALD, Thomas [DE/DE]; Theobald-Renner-Strasse 28, D-07747 Jena (DE).

(81) Bestimmungsstaaten: AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, CA, CH, CN, CU, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MD, MG, MK, MN, MW, MX, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZW, ARIPO Patent (GH, GM, KE, LS, MW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE), OAPI Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

Veröffentlicht

Ohne internationalen Recherchenbericht und erneut zu veröffentlichen nach Erhalt des Berichts.

BEST AVAILABLE COPY

(54) Title: METHOD AND SYSTEM FOR GENERATING DEFINED DIRECTIONAL CHARACTERISTICS

(54) Bezeichnung: VERFAHREN UND ANORDNUNG ZUR ERZEUGUNG VORGEGEBENER RICHTCHARAKTERISTIKEN

(57) Abstract

The invention relates to a method and a system for generating defined directional characteristics of adaptive array antennas in wireless mobile telephone systems. The invention aims to provide a solution which reliably suppresses incoming noise signals, increases the transmission capacity of the radio communications link and improves the quality of the received signal. To this end, the invention provides for a method consisting of the following steps: reception of the useful signals and noise signals; determination of the number of incoming signals; determination of the angle of incidence of the useful signals and noise signals by an estimation of their direction; separation of useful and noise signals; restriction of the number of noise signals; determination of the weighting factors for the individual signals; and combination of the signals weighted using said weighting factors to obtain a total received signal.

(57) Zusammenfassung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren und eine Anordnung zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken von adaptiven Gruppenantennen in drahtlosen Mobilfunksystemen. Es soll eine Lösung angegeben werden, bei der eingehende Störsignale sicher unterdückt werden, eine größere Übertragungskapazität der Funkverbindung erzielt und gleichzeitig die Qualität des Empfangssignals verbessert wird. Diese Aufgabe wird erfindungsgemäß durch ein Verfahren mit nachstehend angegebenen Schritten gelöst: Empfang der Nutz- und Störsignale; Bestimmung der Anzahl der eingehenden Signale; Bestimmung der Einfallswinkel der Nutz- und Störsignale durch eine Richtungsschätzung; Trennung von Nutz- und Störsignalen; Begrenzung der Anzahl der Störsignale; Bestimmung der Gewichtsfaktoren für die einzelnen Signale; Zusammenfassung der mit den Gewichtsfaktoren gewichteten Signale zu einem Gesamtempfangssignal.

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AL.	Albanien	ES	Spanien	LS	Lesotho	SI	Slowenien
AM	Armenien	FI	Finnland	LT	Litauen	SK	Slowakci
AT	Osterreich	FR	Frankreich	LU	Luxemburg	.SN	Senegal
ΑŬ	Australien	GA	Gabun	LV	Lettland	SZ	Swasiland
AZ	Aserbaidschan	GB	Vereinigtes Königreich	MC	Monaco	TD	Tschad
BA	Bosnien-Herzegowina	GE	Georgien	MD	Republik Moldau	TG	Togo
BB	Barbados	GH	Ghana	MG	Madagaskar	TJ	Tedschikistan
BE	Belgien	GN	Guinea	MK	Die ehemalige jugoslawische	TM	Turkmenistan
BF	Burking Paso	GR	Griechenland		Republik Mazedonien	TR	Türkei
BG	Bulgarien	HU	Ungarn	ML	Mali	TT	Trinidad und Tobago
BJ	Benin	IE	Irland	MN	Mongolei	UA	Ukraine
BR	Brasilien	IL	Israel	MR	Mauretanien	UG	Uganda
BY	Belarus	IS	Island	MW	Malawi	US	Vereinigte Staaten vor
CA	Kanada	IT	Italien	MX	Mexiko		Amerika
CF	Zentralafrikanische Republik	JP	Japan	NE	Niger	ŲZ	Usbekistan
CG	Kongo	KE	Kenia	NL	Niederlande	VN	Victnam
СН	Schweiz	KG	Kirgisistan	NO	Norwegen	YU	Jugoslawien
CI	Côte d'Ivoire	KP	Demokratische Volksrepublik	NZ	Neusceland	zw	Zimbabwe
CM	Kamerun		Korea	PL	Polen		
CN	China	KR	Republik Korea	PT	Portugal		
CU	Kuha	KZ.	Kasachstan	RO	Ruminien		
CZ	Tschechische Republik	LC	St. Lucia	RU	Russische Föderation		
DE	Deutschland	L	Liechtenstein	SD	Sudan		
DK	Dánemark	LK	Sri Lanka	SE	Schweden		
EE	Estland	LR	Liberia	SG	Singapur		

בינכת מונים מונים מונים ו

WO 00/35116 PCT/DE99/04031

Bezeichnung

Verfahren und Anordnung zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken

Beschreibung

5

10

15

20

25

30

D11000010, 3110 - 000011610 L.

Erfindung betrifft ein Verfahren zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken von adaptiven Gruppenantennen in drahtlosen Mobilfunksystemen, umfassend die Verfahrensschritte Empfang der Nutzund Störsignale durch N Antennenelemente (x1 ... xN); Bestimmung der Anzahl der eingehenden Signale; Bestimmung der Gewichtsfaktoren für die einzelnen Signale der Antennenausgänge in einem Beamformer: Multiplikation der Gewichtsfaktoren w am Ausgang des Beamformers mit den jeweils zugehörigen Signalen der Antennenausgänge; Addition dieser gewichteten Signale zu einem Gesamtempfangssignal in einem Summierer; Ausbildung der gewünschten Richtcharakteristik, sowie eine Anordnung, aufweisend Antennenelemente, an die sich ein Basisband-Mischer zur Demodulation der eingegangenen Signale anschließt, einen Beamformer zur Bestimmung der Antennengewichte und ein Summierglied zur Bildung eines Gesamtempfangskanals.

Mit diesen Richtcharakteristiken können Nutzsignale aus vorher bestimmten Richtungen mit einem erhöhten Gewinn empfangen und gleichzeitig Störsignale aus ebenfalls vorher bestimmten Richtungen unterdrückt werden. Damit kann die Qualität des Empfangssignals erhöht und somit eine größere Übertragungskapazität der Funkverbindung erzielt werden. Weiterhin ist eine räumliche Trennung von Nutzsignalen (SDMA- [space division multiple access] Raummultiplex) durch mehrere gleichzeitig erzeugte Richtcharakteristiken möglich, woraus sich eine Vervielfachung der Anzahl bedienbarer Teilnehmer pro Funkzelle ergibt. Durch permanente Anpassung der Richtcharakteristik an die momentane Situation der Umgebung kann auf

WO 00/35116 PCT/DE99/04031

2

Bewegung der Mobilfunkteilnehmer bzw. Bewegungen von reflektierenden oder absorbierenden Objekten reagiert werden.

Typische Einsatzgebiete sind derzeit existierende Mobilfunksyteme (GSM 900 und GSM 1800 [global system for mobile comm. - weltweites Mobilfunksystem]), bei denen die Anzahl bedienbarer Teilnehmer pro Funkzelle erhöht werden kann. Weiterhin ist der Einsatz in zukünftigen Mobilfunksystemen, wie zum Beispiel UMTS (universal mobile telecomm. systems - Universal-Mobilfunk), zur Erhöhung der Teilnehmerzahlen und zur Realisierung höherer Datenraten vorgesehen.

5

10

30

Bisher wurde die Erzeugung einer Richtcharakteristik bei vorgegebenen Richtungen der Nutz- und Störsignale gelöst, indem:

- a) das globale Maximum der Richtcharakteristik in Richtung des stärksten Nutzsignales ausgebildet wird. Eine Berücksichtigung der Störsignale ist dabei nicht möglich (s. Barlett, M. S.: "Periodogram analysis and continous spectra", Biometrica, vol. 37, pp. 1-16, 1950);
- b) eine feste, von der Anzahl der Antennenelemente abhängige Anzahl von Nullstellen vorgegeben wird. Diese Nullstellen entsprechen den Richtungen der Störsignale. Die Richtung des globalen Maxima ist dabei nicht beeinflußbar. Weiterhin kann die Anzahl der Nullstellen nicht an die Anzahl der Störsignale angepaßt werden. (s. Capon, J.: "High resolution frequency-wavenumber spectrum analysis", Proceedings of the IEEE, vol. 57, pp. 1408-1418, August 1969).

Weiterhin besteht bei beiden bekannten Lösungen der Nachteil, daß die Anpassung an die jeweilige Situation der Umgebung nur begrenzt möglich ist, d.h. es wird kein optimales Ergebnis bezüglich der Qualität des Empfangssignals erreicht.

In zwei Veröffentlichungen von Godara wird ein umfassender Überblick zu den bisher bekannten Verfahren gegeben, wobei jedoch diese Übersicht keine neuen oder gegenüber den erstgenannten Veröffentlichungen weiterentwickelten Lösungen enthält (s. L. C. Godara: "Application of Antenna Arrays to Mobile Communikations, Part I: Performance, Improvement, Feasibility and System Considerations", Proceedings of the IEEE, vol. 85, no. 7, pp. 1029-1060, July 1997 und "Application of Antenna Arrays to Mobile Communications, Part II: Beam-Forming and Direction of Arrival Considerations", Proceedings of the IEEE, vol. 85, no. 8, pp. 1193-1245, August 1997).

In IEEE Transactions on Antennas and Propagation, Vol. 39, No. 1, January 1991, pp.21-28 wird ein Verfahren zur Strahlformung in adaptiven Antennenarrays beschrieben. das auf einer DoA- (Direction Arrival) Schätzung beruht. Dabei wird von dem klassischen Ansatz der Minimierung Störsignale der Effekte der empfangenen und der Rauschleistungen ausgegangen und die Wiener Lösung konstruiert, wozu die Richtung der gewünschten Mobilstation bekannt sein muß. Eine vollständige Unterdrückung der Störsignale erfolgt hierbei nicht.

20

25

30

5

10

15

Der Stand der Technik, von dem die Erfindung ausgeht, ist in EP 0 883 207 beschrieben. Es wird ein Verfahren zur Erzeugung von Richtcharakteristiken angegeben, umfassend die Verfahrensschritte Empfang der Nutz- und Störsignale durch N Antennenelemente (x₁ ... x_N); Bestimmung der Anzahl der eingehenden Signale; Bestimmung der Gewichtsfaktoren für die einzelnen Signale in einem Beamformer; Multiplikation der Gewichtsfaktoren wij am Ausgang des Beamformers mit den jeweils zugehörigen Signalen der Antennenausgänge; Addition dieser gewichteten Signale Gesamtempfangssignal in einem Summierer; Ausbildung der gewünschten Richtcharakteristik. Für die Bestimmung der Antennengewichte (Gewichtsfaktoren) wird eine - für Empfänger und Sender bekannte -Trainingssequenz (Pilotsignal) benötigt, die in kurzen Abständen immer wieder gesendet werden muß (als Bestandteil des Synchronisationssignals).

WO 00/35116 PCT/DE99/04031

4

5

10

15

20

Am Empfänger wird die Differenz zwischen dem empfangenen Signal und dem dem Empfänger bekannten Pilotsignal/Trainingssequenz berechnet, die idealerweise Null sein sollte. Dies wird dadurch erreicht, indem die Antennengewichte so geregelt werden, daß der Fehler klein wird. Bei minimalem Fehler ist das Antennenarray auf das gewünschte Signal adaptiert und wird optimal empfangen. Zwischen den für das Pilotsignal/die Trainingssequenz vorgesehenen Zeitintervallen werden die unbekannten Nutzdaten gesendet. Während dieser Zeit wird der Adaptionsmechanismus durch Schalter abgeschaltet, da es sonst zu einer Fehladaption kommen würde. Die Antennengewichte werden in dieser Zeit konstant gehalten mit der Annahme, daß sich in dieser Zeit die Übertragungseigenschaften des Mobilfunkkanals nicht ändern, während des nächsten Zeitintervalls für das Pilotsignal/die Trainingssequenz werden sie wieder angeglichen. Dem beschriebenen Verfahren liegt ein Algorithmus zugrunde, der die Minimierung des Fehlers zwischen Empfangssignal und Pilotsignal zum Ziel hat. Die in EP 0 883 207 dargestellte Anordnung weist Antennenelemente, an die sich ein Basisband-Mischer zur Demodulation der eingegangenen Signale anschließt, einen Beamformer zur Bestimmung der Antennengewichte und ein Summierglied zur Bildung eines Gesamtempfangskanals auf. Weiterhin sind zur Durchführung des eben beschriebenen Verfahrens Mittel zur Erzeugung der Trainingssequenz (des Pilotsignals) vorgesehen sowie Schalter, die den Adaptionsmechanismus während des Sendens von Nutzdaten zwischen den Bursts abschalten.

Auf Pilotsignalen basierende Systeme benötigen immer eine gewisse Adaptionszeit bis der Fehler zwischen Pilotsignal (Soll) und Empfangssignal (Ist) minimal wird. Nachteilig erweist sich dann, daß in dieser Zeit die Empfangseigenschaften sehr schlecht sind und ein erheblicher Teil (ca. 20 %) der Übertragungskapaziztät für das Versenden des Pilotsignals erforderlich ist.

Der Erfindung liegt die Aufgabe zugrunde, ein Verfahren zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken von adaptiven Gruppenantennen in

drahtlosen Mobilfunksystemen sowie eine Anordnung zur Durchführung des Verfahrens anzugeben, bei dem eingehende Störsignale sicher unterdrückt werden, eine größere Übertragungskapazität der Funkverbindung erzielt und gleichzeitig die Qualität des Empfangssignals verbessert wird.

5

10

15

20

Die Aufgabe wird erfindungsgemäß durch ein Verfahren der eingangs genannten Art dadurch gelöst, daß für die Bestimmung der Gewichtsfaktoren für die einzelnen Signale zunächst die Einfallswinkel der Nutz- und Störsignale aus einer DoA-Schätzung (DoA - [Direction of Arrival] Empfangsrichtung) durch Signalanalyse ermittelt werden, dann die vorher in den Verfahrensschritten Empfang der Nutz- und Störsignale und Bestimmung der Einfallswinkel dieser Signale ermittelten Informationen in einen Beamformer (Strahlformer) geleitet werden und hier eine Selektion (Trennung) von Nutzsignal und Störsignalen nach den vorher ermittelten Signaleinfallswinkeln und unter Einbeziehung der eigenen im Kommunikationssystem getroffenen Festlegungen zu Nutz- und Störsignalen durchgeführt wird, danach das Nutzsignal durch einen Signalverstärker verstärkt wird und parallel hierzu die Anzahl der Störsignale nach der Leistung der selben (Störsignale unterhalb eines vorgegebenen Mindestwertes entfallen) begrenzt wird, anschließend eine digitale Signalverarbeitung -Bildung einer Koeffizientenmatrix

$$A = \begin{pmatrix} a_{1,1} & a_{1,2} & \dots & a_{1,m+1} \\ a_{2,1} & a_{2,2} & \dots & a_{2,m+1} \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ a_{m+1,1} & a_{m+1,2} & \dots & a_{m+1,m+1} \end{pmatrix}$$

zur Lösung der Gleichung

25

$$H\left(e^{j\omega}\right) = \sum_{l=1}^{m+1} b_l \cdot Q\left(e^{j(\omega - \omega_l)}\right)$$

mit
$$a_{k,l} = Q e^{j(\omega_k - \omega_l)}$$

wobei

H allgemein die Richtcharakteristik darstellt, Q die Richtcharakteristik für den Einfallswinkel $\theta = 0$ ist,

 $\omega = \pi \cdot \sin \theta$ die Raumfrequenz ("Richtung") der Stör- bzw. Nutzsignale darstellt,

bei Erfüllung der Bedingungen

5

15

20

25

$$H(e^{j\omega_k}) = \begin{cases} 0 & \text{für } 1 \le k \le m, \text{für die Störsignale} \\ 1 & \text{für } k = m+1, \text{für das Nutzsignal} \end{cases}$$

erfolgt und das Gleichungssystem durch Matrixinvertierung

$$A \cdot \begin{pmatrix} b_1 \\ b_2 \\ \vdots \\ b_{m+1} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ \vdots \\ 1 \end{pmatrix}$$

mittels Gauß-Algorithmus zur Bestimmung der Koeffizienten b_k, gelöst wird und abschließend die Gewichtsfaktoren w_i aus

$$\mathbf{w}_i = \sum_{k=1}^{m+1} b_k \cdot e^{-j \cdot l \cdot \omega_k} \quad \text{bestimmt werden.}$$

Die Bestimmung der Anzahl der eingehenden Signale, ihrer Leistung und ihrer Einfallsrichtung erfolgt vorteilhafterweise durch eine Eigenwertzerlegung der Kovarianzmatrix dieser Signale.

Für die Selektion der einfallenden Signale in Nutz- und Störsignale werden zusätzliche Informationen aus der Signalisierung des eigenen Kommunikationssystems bereitgestellt (zeitlich variable Festlegung, welche Signale als Störsignale und welches als Nutzsignal anzusehen ist).

Bei einem Antennenarray mit N Antennenelementen können maximal N -1 Störsignale durch Ausbildung von je einer Nullstelle unterdrückt werden, wenn die Leistung eines Störsignals einen festgelegten Wert überschreitet.

Die Signalverarbeitung erfolgt durch Bildung einer Koeffizientenmatrix, die anhand der Bedingung

10

15

20

25

7

$$H\left(e^{j\omega_{k}}\right) = \begin{cases} 0 & \text{für } 1 \leq k \leq m, \\ 1 & \text{für } k = m + 1, \end{cases}$$
 für die Störsignale

mit $\omega_{m+1} = \omega_*$ aufgestellt wird.

Bei einer Anordnung zur Durchführung des Verfahrens zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken von adaptiven Gruppenantennen drahtloser Mobilfunkgeräte der eingangs genannten Art sind erfindungsgemäß zwischen Basisband-Mischer und Beamformer Mittel zur Bestimmung der Einfallswinkel von Nutz- und Störsignalen aus einer DoA-Schätzung angeordnet und der Beamformer bestimmt gemäß Anspruch 1 die Antennengewichte für die einzelnen Signale aus Informationen zur Anzahl der eingehenden Signale und zur DoA-Schätzung (Richtungsschätzung).

Der Beamformer weist einen digitalen Signalprozessor (DSP) zur Realisierung aller im Beamformer ablaufenden Prozesse auf. Für die Summierung zur Bildung des Gesamtempfangssignals ist entweder eine an sich bekannte analoge Summierschaltung oder ein digitaler Signalprozessor (DSP) vorgesehen.

Die Erfindung ermöglicht mit geringem apparativen und numerischen Aufwand die Erzeugung einer Richtcharakteristik, bei der sowohl die Richtung des globalen Maxima als auch die Richtungen der Nullstellen vorgegeben werden können. Weiterhin ist die Anzahl der vorzugebenden Nullstellen nicht festgelegt, vielmehr kann eine zwischen 0 und N -1 variable Anzahl an Nullstellen vorgegeben werden, dabei steht N für die Anzahl der verwendeten Antennenelemente. Somit ist eine deutlich bessere Anpassung der Richtcharakteristik an die Umgebungssituation möglich. Gleichzeitig wird eine größere Übertragungskapazität der Funkverbindung im Vergleich zu aus dem Stand der Technik bekannten Lösungen erzielt.

Die Erfindung wird nachstehend an einem Ausführungsbeispiel anhand der zugehörigen Zeichnung näher erläutert. Es zeigen:

Figur 1 Blockschaltbild einer adaptiven Antenne;

Figur 2 Blockschaltbild eines Beamformers.

Fig. zeigt das Blockschaltbild einer adaptiven Antenne. Die Empfangssignale der N Antennenelemente $x_1 \dots x_n$ werden mittels eines Mischers in das Basisband verschoben, d.h. das Trägersignal wird entfemt (Demodulation) und nur noch das komplexe Modulationssignal betrachtet. Diese Signale werden mit den im Beamformer gebildeten Gewichtsfaktoren wi multipliziert und die dadurch entstehenden Signale anschließend zu dem Gesamtempfangssignal addiert. Zur Ermittlung der optimalen Gewichtsfaktoren ist eine Richtungsschätzung und anschließend eine Beamformung (Strahlformung) notwendig.

Um Störsignale von den gewünschten Nutzsignalen mittels eines Beamformers trennen zu können, müssen die Einfallsrichtungen θ_l aller am Antennenarray auftreffenden Wellen (Signale) bekannt sein.

Überstreicht eine ebene Welle s(t) ein Array mit äquidistant angeordneten N Empfangs-Elementen mit dem Elementenabstand d (lineares Array) unter dem Winkel θ, erreicht das Signal jedes einzelne Element mit einer Wegdifferenz Δs. Diese Wegdifferenz hat bei der Ausbreitungsgeschwindigkeit c (Lichtgeschwindigkeit) eine Zeitverzögerung von

$$\tau = \frac{d}{c} \sin \theta$$

25 zur Folge. Für schmalbandige Signale,

$$\frac{1}{B_{Signal}} >> \frac{(N-1) \cdot d}{c},$$

kann das Signal als konstant betrachtet werden, während es das Array überstreicht. Folglich kann diese Zeitverzögerung als komplexer Phasenfaktor angenähert werden:

$$s(t-\tau) \approx s(t) \cdot e^{-j \cdot 2\pi f_0 \cdot \tau}$$

5

10

15

20

wobei fo die Carrierfrequenz (Trägerfrequenz) darstellt.

Aufgrund der äqudistanten Anordnung der Elemente besteht zwischen den einzelnen Signalen der Elemente eine feste, von θ abhängige Beziehung der Phasenfaktoren. Das Eingangssignal des I-ten Elements (am I-ten Element einfallende Welle) kann mit

$$s_l(t) = (t) \cdot e^{-j2\pi} \frac{(l-1)d}{c} f_o \sin\theta$$

angegeben werden. Unter Ausnutzung dieser Verhältnisse kann durch Analyse der Signale aller Elemente auf die Einfallsrichtungen der Wellen geschlossen werden. Da weder die Anzahl der eintreffenden Wellen noch deren Einfallsrichtungen bekannt sind, muß zunächst die Anzahl der Wellen bestimmt und anschließend deren Richtung ermittelt werden. Unter realen Bedingungen treten jedoch Störungen durch Rauschen und Ungenauigkeiten an den Antennenelementen auf, weshalb hier von einer Richtungsschätzung die Rede ist. Bekannte Verfahren zur Richtungsschätzung sind "MUSIC" (Multiple Emitter Location and Spectral Estimation - örtliche Festlegung der Mehrfach-Strahlung und spektrale Schätzung) s. R.O. Schmidt: "A Signal Subspace Approach to Multiple Emitter Location and Spectral Estimation", ph. D. thesis, Stanford University, Stanford, CA, November 1981 und "ESPRIT" (Estimation of Signal Parameters via Rotational Invariance Techniques -Schätzung von Signalparametern über Rotations-Invarianz-Bestimmung), s. R. Roy, T. Kailath: "ESPRIT-Estimation of Signal Parameters Via Rotational Invariance Techniques", IEEE Transactions on Acoustics, Speech, and Signal Processing, vol. 37, No. 7, pp 984 - 995, Juli 1989).

25

30

10

15

20

Diese Verfahren beruhen auf einer Eigenwertzerlegung der Kovarianzmatrix der einfallenden Wellen (Signale) s_I (t). Als Ausgangsgrößen dieser Vorgänge stehen die Anzahl der eintreffenden Wellen sowie deren Amplitude und Einfallsrichtung zur Verfügung. Zur Formung einer geeigneten Richtcharakteristik werden noch zusätzlich Informationen bezüglich der Nutzbenötigt. Informationen Störsignale Diese werden Steuersignalisierung des eigenen Kommunikationssystems als Festlegung

WO 00/35116 PCT/DE99/04031

10

(zeitlich variabel) der Störsignale und des Nutzsignals bereitgestellt. Die erhaltenen Informationen über die Einfallswinkel sowie zu den Nutz- und Störsignalen werden als Eingangssignale dem Beamformer zugeleitet.

5

10

15

20

25

In Fig. 2 ist das Blockschaltbild eines Beamformers dargestellt. Die Unterteilung in die einzelnen Funktionsblöcke wurde aus algorithmischer Sicht vorgenommen, weshalb eine Gleichsetzung dieser Blöcke mit konkreten technischen Funktionseinheiten nicht möglich ist. Zur Realisierung des Beamformers wird ein digitaler Signalprozessor (DSP) verwendet, der alle im Blockschaltbild aufgeführten Funktionen realisiert. Aufbauend auf den vorstehend angegebenen Eingangssignalen des Beamformers erfolgt eine Selektion des Nutzsignals und der Störsignale. Dabei selektiert der Block "Nutzsignalselektion" den Einfallswinkel des Nutzsignals und führt dieses als Richtungssignal ω• dem Block zur Erzeugung der Koeffizientenmatrix zu. Äquivalent dazu verfährt der Block "Störsignalselektion", indem er die Einfallswinkel der Störsignale selektiert und diese als Richtungssignale ω_k zunächst einem Block zur Begrenzung der Anzahl der Störsignale zuführt. Hintergrund dieser Begrenzung ist die Tatsache, daß mit einem Antennenarray bestehend aus N Antennenelementen maximal N-1 Störsignale mittels einer Nullstelle unterdrückt werden können. Um eine möglichst präzise Richtcharakteristik zu erhalten und den numerischen Aufwand zu minimieren, sollte die Anzahl der Nullstellen auf das notwendige Mindestmaß beschränkt werden. Das heißt, es werden nur dann Nullstellen ausgebildet, wenn die Leistung des Störsignals einen vorher festgelegten Wert Dieser Wert übersteigt. hängt von dem konkreten Kommunikationssystem ab und kann als freier Parameter an jedes beliebige System angepaßt werden.

Die Selektion der Nutz- bzw. Störsignale erfolgt in nachstehend aufgeführten 30 Schritten:

Aus der vorhergehenden Bestimmung der Einfallsrichtung der Signale sind sowohl die Einfallswinkel des Nutzsignals als Richtungssignal ω - als auch die Einfallswinkel der Störsignale als Richtungssignale ω_l mit $1 \le k \le N-1$ bekannt, wobei N der Anzahl der verwendeten Antennenelemente entspricht. Es wird ein Beamplattern (Richtcharakteristik) gebildet, welches die folgenden Bedingungen erfüllt:

a) Maximum der Richtcharakteristik in Richtung des Nutzsignals

$$H\left(e^{j\omega_{\bullet}}\right)=1,$$

- 10 wobei H für die Richtcharakteristik steht.
 - b) Nullstellen der Richtcharakteristik in Richtung der Störsignale

$$H(e^{j\omega_k}) = 0$$
 für $1 \le k \le m$; $m \le N-1$

c) die Gesamtleistung soll minimal sein

$$\frac{1}{2\pi} \int_{-\pi}^{\pi} |H(e^{j\omega})|^2 d\omega = \min$$

dabei entspricht m der Anzahl der zu bildenden Nullstellen. Dazu wird zunächst die Grundfunktion

$$Q(e^{j\omega}) = \sum_{k=0}^{N-1} e^{j \cdot k \cdot \omega} = \frac{1 - e^{jN\omega}}{1 - e^{j\omega}}$$

20

15

5

betrachtet, wobei Q die Richtcharakteristik in Richtung $\theta=0$ darstellt. Mit den m Nullstellen, den Richtungssignalen ω_1 ... ω_m , und dem Hauprichtungssignal ω_1 , das mit $\omega_{m+1}=\omega_n$ angesetzt wird, entsteht die folgende allgemeine Richtcharakteristik:

25
$$H(e^{j\omega}) = \sum_{k=1}^{m+1} b_k \cdot Q(e^{j(\omega - \omega_k)})$$

15

20

Ziel ist es, die Koeffizienten b_k so zu bestimmen, daß die aufgestellten Randbedingungen bezüglich ω_k und ω_s erfüllt werden

$$H(e^{j\omega_k}) = \begin{cases} 0 \text{ für } 1 \le k \le m & \text{für die Störsignale} \\ 1 \text{ für } k = m+1 & \text{für das Nutzsignal} \end{cases}$$

mit $\omega_{m+1}=\omega_{\bullet}$. Die im nächsten Block gebildete Koeffizientenmatrix ergibt sich somit zu

$$A = \begin{pmatrix} a_{1,1} & a_{1,2} & \dots & a_{1,m+1} \\ a_{2,1} & a_{2,2} & \dots & a_{2,m+1} \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ a_{m+1,1} & a_{m+1,2} & \dots & a_{m+1,m+1} \end{pmatrix}$$

mit den Elementen A = $\{a_{k,l}\}\ 1 \le k,l \le m+1$,

$$mit \ a_{k,l} = Q\left(e^{j\left(\omega_k - \omega_l\right)}\right)$$

Durch die Matrixinvertierung ergibt sich das Gleichungssystem

$$\mathbf{A} \cdot \begin{pmatrix} \mathbf{b} \\ \mathbf{b}_2 \\ \vdots \\ \mathbf{b}_{m+1} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \mathbf{0} \\ \mathbf{0} \\ \vdots \\ \mathbf{1} \end{pmatrix}$$

das mit dem Gauß-Algorithmus zu Bestimmung der Koeffizienten b_I gelöst wird (nächster Block). Dieser Algorithmus ist ein Standardverfahren zum numerischen Lösen von Gleichungssystemen. Als Resultat kann bewiesen werden, daß | det A | > 0 ist. Dies bedeutet, es existiert stets eine eindeutige Lösung des Gleichungssystems, die den aufgestellten Randbedingungen genügt.

Aus der Lösung des Gleichungssystems ergeben sich die Koeffizienten b_k . Die Antennengewichte w_l ergeben sich hieraus zu:

$$\mathbf{w}_1 = \sum_{k=1}^{m+1} \mathbf{b}_k \cdot \mathbf{e}^{-\mathbf{j} \cdot \mathbf{k} \cdot \boldsymbol{\omega}_k}$$

Daraus ergibt sich die Richtcharakteristik zu:

$$H\left(e^{j\omega}\right) = \sum_{l=1}^{N} w_l \cdot e^{j(l-1)\omega}$$

Die so ermittelten Gewichtsfaktoren wi bilden die Ausgangssignale des Beamformers. Sie werden in einem Multiplikator mit den jeweils zugehörigen Signalen der einzelnen Antennenelemente multipliziert. Diese gewichteten Signale werden in einem Summierglied der adaptiven Antenne zu einem Gesamtempfangssignal umgeformt. Diese Summierung kann entweder analog in einer bekannten Summierschaltung oder digital in einem DSP erfolgen.

Nachfolgend nun ein konkretes Zahlenbeispiel für die Ermittlung der Antennengewichte:

Da die Erfindung die Formung der Richtcharakteristik betrifft, wird in diesem Beispiel nicht auf die Richtungsschätzung eingegangen. Die Einfallswinkel werden wie folgt vorausgesetzt:

Signal-Nr.	Einfallswinkel in rad	Amplitude normiert
1	-π/2	0,8
2	. 0	1
3	3 · -π/4	0,7
4	-π/3	0,001

- Aus der Signalisierung des Kommunikationssystems wird die Information bereitgestellt, daß Signal Nr. 2 das zu selektierende Nutzsignal ist und alle weiteren Signale Störsignale sind. Somit wird folgende Selektion getroffen:
 - Hauptrichtung: $\omega_{\bullet} = 0$

10

15

20

25

• Nullstellen:
$$\omega_1 = -\pi/2$$
, $\omega_2 = 3 \cdot \pi/4$, $\omega_3 = \pi/3$

Als Antenne soll ein Array aus N=4 Elementen verwendet werden. Mit diesem Array wäre eine Bildung von N-1, also 3 Nullstellen möglich. Aus dieser Sicht ist eine Begrenzung der Anzahl der Störsignale nicht notwendig. Da das Signal Nr. 4 eine sehr kleine Amplitude aufweist, sind von diesem Signal keine relevanten Störungen zu erwarten. Um den numerischen Aufwand zu minimieren und die Qualität der Richtungscharakteristik zu erhöhen, wird das Signal Nr. 4 nicht mit einer Nullstelle ausgelöscht. Mit $\omega_{m+1}=\omega_{\bullet}$ ergeben sich die Randbedingungen zu:

$$H\left(e^{j\omega_{k}}\right) = \begin{cases} 0 & \text{für } k = 1 \text{ und } k = 2 \\ 1 & \text{für } k = 3 \end{cases}$$
 für die Störsignale für das Nutzsignal

Die Koeffizientenmatrix wird wie folgt aufgestellt:

$$A = \begin{pmatrix} Q\left(e^{j\left(\omega_{1}-\omega_{1}\right)}\right) & Q\left(e^{j\left(\omega_{1}-\omega_{2}\right)}\right) & Q\left(e^{j\left(\omega_{1}-\omega_{3}\right)}\right) \\ Q\left(e^{j\left(\omega_{2}-\omega_{1}\right)}\right) & Q\left(e^{j\left(\omega_{2}-\omega_{2}\right)}\right) & Q\left(e^{j\left(\omega_{2}-\omega_{3}\right)}\right) \\ Q\left(e^{j\left(\omega_{3}-\omega_{1}\right)}\right) & Q\left(e^{j\left(\omega_{3}-\omega_{2}\right)}\right) & Q\left(e^{j\left(\omega_{3}-\omega_{3}\right)}\right) \end{pmatrix}$$

$$= \begin{pmatrix} 4,0 & 1,0+0,41i & 0,0\\ 1,0-0,41i & 4,0 & 1,0+0,41i\\ 0,0 & 1,0-0,41i & 4,0 \end{pmatrix}$$

Die Lösung des Gleichungssystems der invertierten Matrix liefert für b_k

$$b_1 = 0.015 + 0.015i$$

 $b_2 = -0.073 - 0.030i$
 $b_3 = 0.271447 + 0.0i$

Unter Verwendung der Gleichung

WO 00/35116

PCT/DE99/04031

15

$$\mathbf{w}_{1} = \sum_{k=1}^{m+1} \mathbf{b}_{k} \cdot \mathbf{e}^{-\mathbf{j} \cdot \mathbf{k} \cdot \mathbf{\omega}_{k}}$$

ergeben sich die Antennengewichte w_I zu:

5

10

 $w_1 = 0.213 - 0.015i$

 $w_2 = 0.286 + 0.088i$

 $w_3 = 0.286 - 0.088i$

 $W_4 = 0.213 + 0.015i$

Diese Antennengewichte (bzw. Gewichtsfaktoren) $w_1 - w_4$ bilden die Ausgangssignale des Beamformers. In der adaptiven Antenne werden sie in einem Multiplikator mit den zugehörigen Signalen der einzelnen Antennenelemente multipliziert. Aus diesen so gebildeten gewichteten Signalen wird abschließend durch ein Summierglied der adaptiven Antenne ein Gesamtempfangssignal geformt.

<u>Patentansprüche</u>

5

10

15

20

25

1. Verfahren zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken von adaptiven Gruppenantennen drahtloser Mobilfunksysteme, umfassend die Verfahrensschritte Empfang der Nutz- und Störsignale durch N Antennenelemente (x₁ ...x_N), Bestimmung der Anzahl der eingehenden Signale; Bestimmung der Gewichtsfaktoren für die einzelnen Signale in einem "Beamformer" (Strahlformer); Multiplikation der Gewichtsfaktoren w_i am Ausgang des Beamformers mit den jeweils zugehörigen Signalen der Antennenausgänge; Addition dieser gewichteten Signale zu einem Gesamtempfangssignal in einem Summierer; Ausbildung der gewünschten Richtcharakteristik,

dadurch gekennzeichnet, daß

für die Bestimmung der Gewichtsfaktoren für die einzelnen Signale zunächst die Einfallswinkel der Nutz- und Störsignale aus einer DoA-Schätzung durch Signalanalyse ermittelt werden, dann die vorher in den Verfahrensschritten Empfang der Nutz- und Störsignale und Bestimmung der Einfallswinkel dieser Signale ermittelten Informationen in den Beamformer" (Strahlformer) geleitet werden und hier eine Selektion (Trennung) von Nutzsignal und Störsignalen (max. N -1) nach den vorher ermittelten Signaleinfallswinkeln unter Einbeziehung eigenen Kommunikationssystem getroffenen der im Festlegungen zu Nutz- und Störsignalen durchgeführt wird, danach das Nutzsignal durch einen Signalverstärker verstärkt wird und gleichzeitig die Anzahl der Störsignale nach der Leistung derselben (Störsignale unterhalb eines vorgegebenen Mindestwertes entfallen) begrenzt wird, anschließend eine digitale Signalverarbeitung - Bildung einer Koeffizientenmatrix

$$A = \begin{pmatrix} a_{1,1} & a_{1,2} & \dots & a_{1,m+1} \\ a_{2,1} & a_{2,2} & \dots & a_{2,m+1} \\ \vdots & \vdots & & \vdots \\ a_{m+1,1} & a_{m+1,2} & \dots & a_{m+1,m+1} \end{pmatrix}$$

zur Lösung der Gleichung

$$H\left(e^{j\omega}\right) = \sum_{l=1}^{m+1} b_l \cdot Q\left(e^{j\left(\omega - \omega_l\right)}\right)$$

5 mit $a_{k,l} = Q e^{j(\omega_k - \omega_l)}$,

wobei H allgemein die Richtcharakteristik darstellt,

Q die Richtcharakteristik für den Einfallswinkel $\theta=0$ ist, $\omega=\pi\cdot\sin\theta$ die Raumfrequenz ("Richtung") der Stör- bzw. Nutzsignale darstellt,

10

bei Erfüllung der Bedingungen

$$H\left(e^{j\omega_{k}}\right) = \begin{cases} 0 \text{ für } 1 \le k \le m, & \text{für die Störsignale} \\ 1 \text{ für } k = m+1, & \text{für das Nutzsignal} \end{cases}$$

erfolgt und

5 das Gleichungssystem durch Matrixinvertierung

$$\mathbf{A} \cdot \begin{pmatrix} \mathbf{b}_1 \\ \mathbf{b}_2 \\ \vdots \\ \mathbf{b}_{m+1} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \mathbf{0} \\ \mathbf{0} \\ \vdots \\ 1 \end{pmatrix}$$

mittels Gauß-Algorithmus zur Bestimmung der Koeffizienten b_k gelöst wird und abschließend die Gewichtsfaktoren w_l aus

20

$$w_{i} = \sum_{k=1}^{m+1} b_{k} \cdot e^{-j \cdot l \cdot \omega_{k}}$$

bestimmt werden.

2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß

zur Bestimmung der Anzahl der eingehenden Signale (einfallende Wellen), ihrer Leistung und ihrer Einfallsrichtung eine Eigenwertzerlegung der Kovarianzmatrix dieser Signale si (t) erfolgt. 3. Verfahren nach Anspruch 1,
dadurch gekennzeichnet, daß
bei einem Antennenarray, bestehend aus N Antennenelementen maximal N 1 Störsignale mittels je einer Nullstelle unterdrückt werden, wobei nur dann
Nullstellen ausgebildet werden, wenn die Leistung eines Störsignals einen
festgelegten Wert übersteigt.

5

10

25

- 4. Anordnung zur Durchführung des Verfahrens zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken von adaptiven Gruppenantennen drahtloser Mobilfunksysteme, aufweisend Antennenelemente, an die sich ein Basisband-Mischer zur Demodulation der eingegangenen Signale anschließt, einen Beamformer zur Bestimmung der Antennengewichte und ein Summierglied zur Bildung eines Gesamtempfangssignals dadurch gekennzeichnet, daß
- zwischen Basisband-Mischer und Beamformer Mittel zur Bestimmung der Einfallswinkel von Nutz- und Störsignalen aus einer DoA-Schätzung angeordnet sind und der Beamformer gemäß Anspruch 1 die Antennengewichte für die einzelnen Signale aus Informationen zur Anzahl der eingehenden Signale und zur DoA-Schätzung (Richtungsschätzung) bestimmt.
 - 5. Anordnung nach Anspruch 4,
 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , daß
 der Beamformer einen digitalen Signalprozessor (DSP) aufweist zur
 Realisierung aller im Beamformer ablaufenden Prozesse.
- 6. Anordnung nach Anspruch 4,
 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t, daß
 für die Summierung zur Bildung des Gesamtempfangssignals eine an sich
 bekannte analoge Summierschaltung oder ein digitaler Signalprozessor (DSP)
 vorgesehen ist.

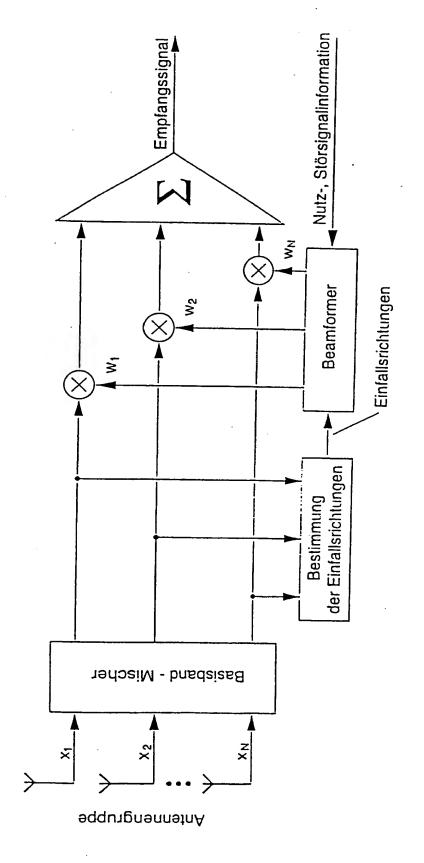
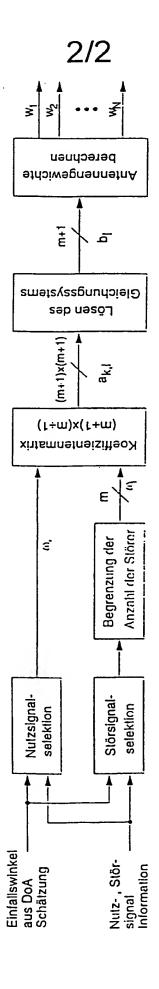


FIg.

CHICAGON, MICH. COCCAGA



F1g. 2

PHENOCIDE AND MODELLEAD I

WELTORGANISATION FUR GEISTIGES EIGENTUM

Internationales Büro
INTERNATIONALE ANMELDUNG VERÖFFENTLICHT NACH DEM VERTRAG ÜBER DIE

INTERNATIONALE ZUSAMMENARBEIT AUF DEM GEBIET DES PATENTWESENS (PCT)

(51) Internationale Patentklassifikation 7:

H04B 7/08, H01Q 3/26

(11) Internationale Veröffentlichungsnummer:

WO 00/35116

A3

(43) Internationales Veröffentlichungsdatum:

15. Juni 2000 (15.06.00)

(21) Internationales Aktenzeichen:

PCT/DE99/04031

(22) Internationales Anmeldedatum:

10. Dezember 1999

(10.12.99)

(30) Prioritätsdaten:

198 58 951.4

10. Dezember 1998 (10.12.98)

(71) Anmelder (für alle Bestimmungsstaaten ausser US): HEIN-RICH-HERTZ-INSTITUT FÜR NACHRICHTENTECH-NIK BERLIN GMBH [DE/DE]; Einsteinufer 37, D-10587 Berlin (DE).

(72) Erfinder; und

(75) Erfinder/Anmelder (nur für US): BOCHE, Holger [DE/DE]; Dönhoffstrasse 36a, D-10318 Berlin (DE). BRONZEL, Marcus, J. [DE/DE]; Eisenacher Strasse 17, D-01309 Dresden (DE). KUHWALD, Thomas [DE/DE]; Theobald-Renner-Strasse 28, D-07747 Jena (DE).

(81) Bestimmungsstaaten: AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, CA, CH, CN, CU, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MD, MG, MK, MN, MW, MX, NO, NZ, PL, PT, RO, RU, SD, SE, SG, SI, SK, SL, TJ, TM, TR, TT, UA, UG, US, UZ, VN, YU, ZW, ARIPO Patent (GH, GM, KE, LS, MW, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZW), eurasisches Patent (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE), OAPI Patent (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

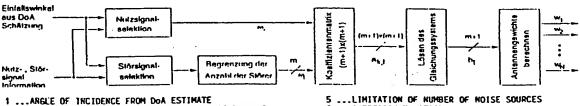
Veröffentlicht

Mit internationalem Recherchenbericht.

(88) Veröffentlichungsdatum des internationalen Recherchenberichts: 10. August 2000 (10.08.00)

(54) Title: METHOD AND SYSTEM FOR GENERATING DEFINED DIRECTIONAL CHARACTERISTICS

(54) Bezeichnung: VERFAHREN UND ANORDNUNG ZUR ERZEUGUNG VORGEGEBENER RICHTCHARAKTERISTIKEN



- 2 ...INFORMATION ON USEFUL SIGNALS AND NOISE SIGNALS
 3 ...USEFUL SIGNAL SELECTION
 4 ...NOISE SIGNAL SELECTION

- ...COEFFICIENT MATRIX ...SOLVE EQUATION SYSTEM
- 8 ... CALCULATE ANTENNA WEIGHTINGS

(57) Abstract

The invention relates to a method and a system for generating defined directional characteristics of adaptive array antennas in wireless mobile telephone systems. The invention aims to provide a solution which reliably suppresses incoming noise signals, increases the transmission capacity of the radio communications link and improves the quality of the received signal. To this end, the invention provides for a method consisting of the following steps: reception of the useful signals and noise signals; determination of the number of incoming signals; determination of the angle of incidence of the useful signals and noise signals by an estimation of their direction; separation of useful and noise signals; restriction of the number of noise signals; determination of the weighting factors (W1-WN) for the individual signals (X1-XN); and combination of the signals weighted using said weighting factors to obtain a total received signal.

(57) Zusammenfassung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren und eine Anordnung zur Erzeugung vorgegebener Richtcharakteristiken von adaptiven Gruppenantennen in drahtlosen Mobilfunksystemen. Es soll eine Lösung angegeben werden, bei der eingehende Störsignale sicher unterdückt werden, eine größere Übertragungskapazität der Funkverbindung erzielt und gleichzeitig die Qualität des Empfangssignals verbessert wird. Diese Aufgabe wird erfindungsgemäß durch ein Verfahren mit nachstehend angegebenen Schritten gelöst: Empfang der Nutz- und Störsignale; Bestimmung der Anzahl der eingehenden Signale; Bestimmung der Einfallswinkel der Nutz- und Störsignale durch eine Richtungsschätzung; Trennung von Nutz- und Störsignalen; Begrenzung der Anzahl der Störsignale; Bestimmung der Gewichtsfaktoren (W1-WN) für die einzelnen Signale (X1-XN); Zusammenfassung der mit den Gewichtsfaktoren gewichteten Signale zu einem Gesamtempfangssignal.

LEDIGLICH ZUR INFORMATION

Codes zur Identifizierung von PCT-Vertragsstaaten auf den Kopfbögen der Schriften, die internationale Anmeldungen gemäss dem PCT veröffentlichen.

AL	Albanien	es	Spanien	LS	Lesotho	SI	Slowenien
AM	Armenien	FI	Finnland	LT	Litauen	SK	Slowakei
AT	Osterreich	FR	Frankreich	LU	Luxemburg	SN	Senegal
ΑU	Australien	GA	Gabun	LV	Lettland	SZ	Swasiland
AZ	Aserbaidschan	GB	Vereinigtes Königreich	MC	Monaco	TD	Tschad
BA	Bosnien-Herzegowina	GB	Georgien	MD	Republik Moldau	TG	Togo
BB	Barbados	GH	Ghana	MG	Madagaskar	TJ	Tadschikistan
BE	Belgien	GN	Guinea	MK	Die ehemalige jugoslawische	TM	Turkmenistan
BF	Burkina Faso	GR	Griechenland		Republik Mazedonien	TR	Türkei
BG	Bulgarien	HU	Ungam	ML	Mali	TT	Trinidad und Tobago
BJ	Benin	IE	Irland	MN	Mongolei	UA	Ukraine
· BR	Brasilien	IL	Israel	MR	Mauretanien	UG	Uganda
BY	Belarus	IS	Island	MW	Malawi	US	Vereinigte Staaten von
CA	Kanada	IT	Italicn	MX	Mexiko		Amerika
CF	Zentralafrikanische Republik	JP	Japan	NE	Niger	UZ	Usbekistan
CG	Kongo	KE	Kenia	NL	Niederlande	VN	Vietnam
CH	Schweiz	KG	Kirgisistan	NO	Norwegen	YU	Jugoslawien
CI	Côte d'Ivoire	KP	Demokratische Volksrepublik	NZ	Neuseeland	zw	Zimbabwe
CM	Kamerun		Korca	PL	Polen		
CN	China	KR	Republik Korea	PT	Portugal		
CU	Kuba	KZ	Kasachstan	RO	Rumänien		
cz	Tschechische Republik	LC	St. Lucia	RU	Russische Föderation		
DE	Deutschland	u	Liechtenstein	SD	Sudan		
DK	Dänemark	LK	Sri Lanka	SE	Schweden		
EE	Estland	LR	Liberia	SG	Singapur		

evenocio aun martiera ti

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

In. attornal Application No PCT/DE 99/04031

			rc1/DE 99/04031
A. CLASS IPC 7	H04B7/08 H01Q3/26		· -
According	to International Patent Classification (IPC) or to both national cla	sslification and IPC	
	S SEARCHED		
IPC 7	documentation searched (classification system followed by class HO4B HO1Q	ification symbols)	
Documenta	ation searched other than minimum documentation to the extent	that such documents are includ	ed in the fields searched
Electronic o	data base consulted during the international search (name of da	ta base and, where practical, s	earch terms used)
	·		,
C. DOCUM	ENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the	ne relevant passages	Relevant to claim No.
X	WON CHEOL LEE ET AL: "Efficie interference suppression using constrained beamformer for mob communication" 1996 IEEE 4TH INTERNATIONAL SY SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS PROCEEDINGS. TECH PROGRAM. (CAT. NO.96TH8210), POF ISSSTA'95 INTERNATIONAL SYM SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS, MAINZ, GERMANY, 282-286 vol.1, XP002137358 1996, New York, NY, USA, IEEE, 0-7803-3567-8 page 283, left-hand column, lag-page 285, lag-pa	a 1le MPOSIUM ON NICAL ROCEEDINGS POSIUM ON , pages USA ISBN:	1-6
X Furth	ner documents are listed in the continuation of box C.	X Patent family men	mbers are listed in annex.
"A" docume	tegories of cited documents: Int defining the general state of the art which is not end to be of particular relevance	T later document publish or priority date and no	ed after the international filing data t in conflict with the application but a principle or theory underlying the
	ocument but published on or after the international	"X" document of particular	relevance; the claimed invention
"L" documer which is	nt which may throw doubts on priority claim(s) or s cited to establish the publication date of another or other special reason (as specified)	cannot be considered involve an inventive at "Y" document of particular	novel or cannot be considered to ep when the document is taken alone relevance; the claimed invention
other m		ments, such combinet	to involve an inventive step when the I with one or more other such docu- ion being obvious to a person skilled
	nt published prior to the international filling date but an the priority date claimed	in the art, "&" document member of the	·
Date of the a	ctual completion of the international search	Date of mailing of the i	nternational search report
10) May 2000	23/05/200	0
Name and ma	alling address of the ISA European Patent Office, P.B. 5818 Patentiaan 2 NL - 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 apo ni, Fax: (+31-70) 340-3016	Authorized officer S1eben, S	

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

In. ational Application No PCT/DE 99/04031

CICartan	MICHAN DOCUMENTS CONCIDENTS TO SECTION	PCT/DE 99/04031
Calegory *	ation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
Α	US 4 752 969 A (RILLING KENNETH) 21 June 1988 (1988-06-21) column 4, line 3 -column 5, line 34; figures 1,2	1,2,4-6
A	BELL K ET AL: "ADAPTIVE NULLING FOR MULTIPLE DESIRED SIGNALS BASED ON SIGNAL WAVEFORM ESTIMATION" PROCEEDINGS OF THE MILITARY COMMUNICATIONS CONFERENCE (MILCOM), US, NEW YORK, IEEE, vol. CONF. 11, 1992, pages 919-923, XP000356673 ISBN: 0-7803-0586-8 page 919, left-hand column, paragraph 2-right-hand column, paragraph 1; figure 1 page 920, left-hand column, paragraph 2 page 920, left-hand column, paragraph 5 page 921, left-hand column, line 41 - line 52 page 922, left-hand column, line 43-right-hand column, line 21	1,3-6
A	EL ZOOGHBY A H ET AL: "Optimum beamforming for co-channel interference nulling in mobile satellite communications" IEEE ANTENNAS AND PROPAGATION SOCIETY INTERNATIONAL SYMPOSIUM. 1996 DIGEST. HELD IN CONJUNCTION WITH: USNC/URSI NATIONAL RADIO SCIENCE MEETING (CAT. NO.96CH35910), IEEE ANTENNAS AND PROPAGATION SOCIETY INTERNATIONAL SYMPOSIUM. 1996 DIGEST, BALTIMORE,, pages 522-525 vol.1, XP002137359 1996, New York, NY, USA, IEEE, USA ISBN: 0-7803-3216-4 page 522, paragraph 1 - paragraph 2 page 523, line 30 -page 524, line 6; figures 1-3	1-6
	WAHLBERG B G ET AL: "Experimental and theoretical comparison of some algorithms for beamforming in single receiver adaptive arrays" IEEE TRANSACTIONS ON ANTENNAS AND PROPAGATION, JAN. 1991, USA, vol. 39, no. 1, pages 21–28, XP002137360 ISSN: 0018–926X cited in the application abstract page 23, right-hand column, paragraph 3—page 24, left-hand column, line 40————————————————————————————————————	1-6

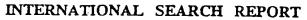
INTERNATIONAL SEARCH REPORT

in ational Application No
PCT/DE 99/04031

C (Castle	Mico) DOCIMENTS CONSIDERS	PCT/DE 99/04031			
	ation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT				
Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No. ~			
Ρ,Χ	KUHWALD T ET AL: "A constrained beam forming algorithm for 2D planar antenna arrays" GATEWAY TO 21ST CENTURY COMMUNICATIONS VILLAGE. VTC 1999-FALL. IEEE VTS 50TH VEHICULAR TECHNOLOGY CONFERENCE (CAT. NO.99CH36324), GATEWAY TO 21ST CENTURY COMMUNICATIONS VILLAGE. VTC 1999-FALL. IEEE VTS 50TH VEHICULAR TECHNOLOGY CONFERENCE, AMSTERDAM,, pages 1-5 vol.1, XP002137361 1999, Piscataway, NJ, USA, IEEE, USA ISBN: 0-7803-5435-4 abstract page 3, left-hand column, line 35	1-6			
	GODARA L C: "APPLICATION OF ANTENNA ARRAYS TO MOBILE COMMUNICATIONS, PART II: BEAM-FORMING AND DIRECTION-OF-ARRIVAL CONSIDERATIONS" PROCEEDINGS OF THE IEEE, US, IEEE. NEW YORK, vol. 85, no. 8, 1 August 1997 (1997-08-01), pages 1195-1245, XP000737451 ISSN: 0018-9219 cited in the application page 1201, right-hand column, line 5 -page 1203, right-hand column, paragraph 6; figure 2	1-6			
		±			

1

Form PCT/ISA/210 (continuation of second sheet) (July 1992)



information on patent family members

Ir. ational Application No PCT/DE 99/04031

Cotomb do ourse out						99/04031	
cited	ent document in search repor	rt	Publication date	Patent family member(s)		Publication date	
US	4752969 	Α	21-06-1988	NONE			
					·		
				. •			
					•		
			·				
							į
					•		
							İ
							e .
				·			
					•		
							- 1

Form PCT/ISA/210 (petent lamily ennex) (July 1992)

PCT/DE 99/04031

		Į.	FUI/DE 99	/ 04031
A. KLASS IPK 7	SIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES H04B7/08 H01Q3/26			<u> </u>
Nach der Ir	nternationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen K	lassifikation und der IPK		
	RCHIERTE GEBIETE		·	
Recherchie IPK 7	rter Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klessifikationssym H04B H01Q	ubole)		
Recherchie	nte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen,	soweit diese unter die reche	rchierten Geblete	fallen
	·		:	
Wanreng G	er internationalen Recherche konauttierte elektronische Datenbank	(Name der Datenbank und e	evti. verwendete S	Suchbegriffe)
	ESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN			
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Anga	be der in Betracht kommend	ien Telle	Betr. Anspruch Nr.
X	WON CHEOL LEE ET AL: "Efficient interference suppression using a constrained beamformer for mobil communication" 1996 IEEE 4TH INTERNATIONAL SYMP SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS PROCEEDINGS. TECHNI PROGRAM. (CAT. NO.96TH8210), PRO OF ISSSTA'95 INTERNATIONAL SYMPO SPREAD SPECTRUM TECHNIQUES AND APPLICATIONS, MAINZ, GERMANY, 282-286 vol.1, XP002137358 1996, New York, NY, USA, IEEE, U 0-7803-3567-8 Seite 283, linke Spalte, letzter-Seite 285, linke Spalte, letzte	e OSIUM ON CAL CEEDINGS SIUM ON Seiten SA ISBN: Absatz	·	1-6
X Weite	ere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu ehmen	X Slehe Anhang Pat	entfamille	
"A" Veröffen aber ni "E" älteres E Anmeld "L" Veröffen scheine anderei soll ode ausgeff "O" Veröffen eine Be "P" Veröffen dem be	Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen : itlichung, die den aligemeinen Stand der Technik definiert, cht als besonders bedeutsam anzusehen ist Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen dedatum veröffentlicht worden ist tlichung, die geeignet ist, einen Prioritäteanspruch zweifelhaft er- en zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer in im Rechercherbericht genannten Veröffentlichung belegt werden ir die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie zuhet) tilchung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, inutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht tilchung, die vor dem internationalen Anmeidedatum, aber nach anspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist	oder dem Prioritätsdatt. Anmeldung nicht kollidi Erlindung zugrundelleg Theorie angegeben ist "X" Veröffentlichung von be- kann allein aufgrund die erlinderischer Tätigkeit "Y" Veröffentlichung von be- kann nicht als auf erlint werden, wenn die Veröf	um veröffentlicht vi lert, sondern nur z jenden Prinzips o sonderer Bedeutt eser Veröffentlich beruhend betraci sonderer Bedeutt derselben Bedeutt derselben gitt ei ber Kategorie in V inen Fachmann nu iglied derselben P	um Verständnis des der der der ihr zugrundeilegenden ing; die beanspruchte Erfindung ung nicht als neu oder auf itet werden ing; die beanspruchte Erfindung , iberuhend betrachtet ner oder mehreren anderen erbindung gebracht wird und intellegend ist atentfamilie ist
10	. Mai 2000	23/05/2000		
Name und Po	estanschrift der Internationalen Recherchenbehörde Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentiaan 2 NL – 2280 HV Rijswijk Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo ni, Fax: (+31-70) 340-3016	Bevollmächtigter Bedle S1eben, S	neteter	

in. ationales Aktenzeichen
PCT/DE 99/04031

C.(Fortsetzune) A	LS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN	PCI/DE 99	7/ U4U31
	chnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht komme	anden Teile	Betr. Anspruch Nr.
21 Sr	S 4 752 969 A (RILLING KENNETH) 1. Juni 1988 (1988-06-21) palte 4, Zeile 3 -Spalte 5, Zeile 34; pobildungen 1,2		1,2,4-6
ML WA PR CC BC XP Se Se Se Se Se Se	ELL K ET AL: "ADAPTIVE NULLING FOR JITIPLE DESIRED SIGNALS BASED ON SIGNAL AVEFORM ESTIMATION" ROCEEDINGS OF THE MILITARY COMMUNICATIONS ONFERENCE (MILCOM), US, NEW YORK, IEEE, 1. CONF. 11, 1992, Seiten 919-923, 2000356673 ISBN: 0-7803-0586-8 2010 1000356673 ISBN: 0-7803-0586-8 2010 2010 2010 2010 2010 2010 2010 2010		1,3-6
EL be nu co IE IN RA IE IN BA XP 19 0- Se Se	ZOOGHBY A H ET AL: "Optimum camforming for co-channel interference continuity in mobile satellite mmunications" EE ANTENNAS AND PROPAGATION SOCIETY TERNATIONAL SYMPOSIUM. 1996 DIGEST. HELD CONJUNCTION WITH: USNC/URSI NATIONAL DIO SCIENCE MEETING (CAT. NO.96CH35910), EE ANTENNAS AND PROPAGATION SOCIETY TERNATIONAL SYMPOSIUM. 1996 DIGEST, LTIMORE,, Seiten 522-525 vol.1, 002137359 96, New York, NY, USA, IEEE, USA ISBN: 7803-3216-4 ite 522, Absatz 1 - Absatz 2 ite 523, Zeile 30 -Seite 524, Zeile 6; bildungen 1-3		1-6
the for ada IEI PRO Bd IS in Zus Set	HLBERG B G ET AL: "Experimental and eoretical comparison of some algorithms r beamforming in single receiver aptive arrays" EE TRANSACTIONS ON ANTENNAS AND OPAGATION, JAN. 1991, USA, . 39, Nr. 1, Seiten 21-28, XP002137360 SSN: 0018-926X der Anmeldung erwähnt sammenfassung ite 23, rechte Spalte, Absatz 3 -Seite, linke Spalte, Zeile 40		1-6

In. .ationales Aktenzeichen
PCT/DE 99/04031

		PCT/DE 9	9/04031
	ung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN		
Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erlorderlich unter Angabe der in Betracht kommen	den Teile	Betr. Anspruch Nr.
Ρ,Χ	KUHWALD T ET AL: "A constrained beam forming algorithm for 2D planar antenna arrays" GATEWAY TO 21ST CENTURY COMMUNICATIONS VILLAGE. VTC 1999-FALL. IEEE VTS 50TH VEHICULAR TECHNOLOGY CONFERENCE (CAT. NO.99CH36324), GATEWAY TO 21ST CENTURY COMMUNICATIONS VILLAGE. VTC 1999-FALL. IEEE VTS 50TH VEHICULAR TECHNOLOGY CONFERENCE, AMSTERDAM,, Seiten 1-5 vol.1, XP002137361 1999, Piscataway, NJ, USA, IEEE, USA ISBN: 0-7803-5435-4 Zusammenfassung Seite 3, linke Spalte, Zeile 35 -rechte Spalte, letzte Zeile		1-6
	GODARA L C: "APPLICATION OF ANTENNA ARRAYS TO MOBILE COMMUNICATIONS, PART II: BEAM-FORMING AND DIRECTION-OF-ARRIVAL CONSIDERATIONS" PROCEEDINGS OF THE IEEE, US, IEEE. NEW YORK, Bd. 85, Nr. 8, 1. August 1997 (1997-08-01), Seiten 1195-1245, XP000737451 ISSN: 0018-9219 in der Anmeldung erwähnt Seite 1201, rechte Spalte, Zeile 5 -Seite 1203, rechte Spalte, Absatz 6; Abbildung 2		1-6

1

Formblatt PCT/ISA/210 (Fortsetzung von Blatt 2) (Juli 1992)

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

In. utionales Aktenzeichen

PCT/DE 99/04031

Im Recherchenbericht	Datum der	Mitglied(er) der	Datum der
angeführtes Patentdokument	Veröffentlichung	Patentfamilie	Veröffentlichung
US 4752969 A	21-06-1988	KEINE	

Formblatt PCT/ISA/210 (Anhang Patentfamilie)(Juli 1992)

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to t	he items checked:
☐ BLACK BORDERS	
☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES	
FADED TEXT OR DRAWING	
☐ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING	
☐ SKEWED/SLANTED IMAGES	
☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS	
☐ GRAY SCALE DOCUMENTS	
\square LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT	
☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE PO	OR QUALITY
Потнер	

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.